

<input type="checkbox"/> 0					
<input type="checkbox"/> 1					
<input type="checkbox"/> 2					
<input type="checkbox"/> 3					
<input type="checkbox"/> 4					
<input type="checkbox"/> 5					
<input type="checkbox"/> 6					
<input type="checkbox"/> 7					
<input type="checkbox"/> 8					
<input type="checkbox"/> 9					

← Annerire le caselle per comporre il proprio numero di matricola. Durata: 1 ora. Vietato l'uso di appunti, libri, strumenti elettronici di calcolo e/o comunicazione (cell, smartphone, ...). Le domande con il segno ♣ possono avere una o più risposte corrette. Risposte *gravemente* errate possono ottenere punteggi negativi.

Cognome e Nome:

.....

Domanda 1 Si consideri il seguente sistema di vettori applicati:

$$\begin{cases} \mathbf{v}_1 = \mathbf{e}_x + 3\mathbf{e}_y - \mathbf{e}_z & \text{applicato in } P_1 - O \equiv (1, 1, 0), \\ \mathbf{v}_2 = 2\mathbf{e}_x - 2\mathbf{e}_y + \mathbf{e}_z & \text{applicato in } P_2 - O \equiv (0, 1, -1), \\ \mathbf{v}_3 = -\mathbf{e}_x + \mathbf{e}_y + \mathbf{e}_z & \text{applicato in } P_3 - O \equiv (1, 2, 2). \end{cases}$$

Calcolare il valore del trinomio invariante \mathcal{I} .

$\mathcal{I} = -5$. $\mathcal{I} = -9$. $\mathcal{I} = 1$. $\mathcal{I} = 9$.

Domanda 2 Sia \mathcal{B} un sistema di punti materiali *nello spazio*, e siano I_1, I_2 ed I_3 i momenti centrali d'inerzia rispetto a $\{\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3\}$, direzioni principali d'inerzia, con $0 < I_1 \leq I_2 \leq I_3$. Quale fra le seguenti affermazioni è *sempre* vera?

- Non esistono altre direzioni principali d'inerzia all'infuori di $\{\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2, \mathbf{e}_3\}$.
 $I_3 = I_1 + I_2$.
 Se $I_1 = I_2 = I_3$ il tensore centrale d'inerzia è un multiplo dell'identità.
 Se $I_1 = I_2 = I_3$ il corpo è una sfera.

Domanda 3 ♣ Siano (q_1, q_2, q_3) le coordinate lagrangiane di un sistema olonomo a 3 gradi di libertà; siano $k_i > 0$, $i = 1, 2, \dots$. Quali fra le seguenti sono espressioni possibili per l'energia potenziale del sistema?

- $V(q_1, q_2, q_3) = k_1 q_1^2 \dot{q}_2^2 + k_2 q_1 \dot{q}_2 \dot{q}_3$.
 $V(q_1, q_2, q_3) = k_1 q_1^2 \sin(q_2) - k_2 q_1 q_3$.
 $V(q_1, q_2, q_3) = k_1 q_1^2 q_2^2 + k_2 q_1 q_2 q_3$.
 $V(q_1, q_2, q_3) = k_1 q_1^2 + k_2 \cos(q_1) \sin(q_2) + k_3 \dot{q}_1 \dot{q}_3$.

Domanda 4 Dati i tensori $\mathbf{A} = 2\mathbf{e}_x \otimes \mathbf{e}_x + 2\mathbf{e}_x \otimes \mathbf{e}_y - \mathbf{e}_y \otimes \mathbf{e}_y - \mathbf{e}_y \otimes \mathbf{e}_z$, e $\mathbf{B} = \mathbf{e}_x \otimes \mathbf{e}_x - \mathbf{e}_x \otimes \mathbf{e}_y + 3\mathbf{e}_z \otimes \mathbf{e}_y$, calcolare $\mathbf{AB} - \mathbf{BA}$.

- $-5\mathbf{e}_x \otimes \mathbf{e}_y - 3\mathbf{e}_y \otimes \mathbf{e}_y + 3\mathbf{e}_z \otimes \mathbf{e}_z - \mathbf{e}_x \otimes \mathbf{e}_z + 3\mathbf{e}_z \otimes \mathbf{e}_y$.
 $4\mathbf{e}_x \otimes \mathbf{e}_x - 2\mathbf{e}_x \otimes \mathbf{e}_y + 2\mathbf{e}_y \otimes \mathbf{e}_x$.
 \mathbf{O} (tensore nullo).
 $2\mathbf{e}_x \otimes \mathbf{e}_x - 2\mathbf{e}_x \otimes \mathbf{e}_y - 3\mathbf{e}_y \otimes \mathbf{e}_z$.

Domanda 5 Un filo PQ ideale di massa trascurabile e lunghezza $(1 + \pi)R$ è appoggiato su un profilo semicircolare scabro con diametro AB orizzontale e con coefficiente di attrito statico $\mu = 1/\pi$; nell'estremo P coincidente con B viene applicata una forza verticale $\mathbf{f} = -f\mathbf{e}_y$, nell'estremo Q viene applicato un contrappeso di massa $2m$. Determinare la minima forza f necessaria per garantire l'equilibrio (vd Fig. 1).

$f = \frac{2}{e}mg.$
 $f = \frac{e}{2}mg.$
 $f = 2e mg.$
 $f = \frac{2}{\pi}mg.$

Domanda 6 Sia $\mathbf{Q}(t)$ il tensore ortogonale che mappa una terna fissa $\mathcal{B}_0 = \{\mathbf{e}_x, \mathbf{e}_y, \mathbf{e}_z\}$ nella terna mobile $\mathcal{B}_t = \{\mathbf{e}_1(t), \mathbf{e}_2(t), \mathbf{e}_3(t)\}$. In base alle formule di Poisson, detto $\boldsymbol{\omega}$ il vettore velocità angolare della terna mobile \mathcal{B}_t rispetto a quella fissa:

$\dot{\mathbf{e}}_1 = \boldsymbol{\omega} \wedge \mathbf{e}_x.$
 $\dot{\mathbf{e}}_1 = (\boldsymbol{\omega} \cdot \mathbf{e}_1)\mathbf{e}_1.$
 $\dot{\mathbf{e}}_1 = \boldsymbol{\omega} \wedge \mathbf{e}_1.$
 $\dot{\mathbf{e}}_1 = \boldsymbol{\omega} \wedge \mathbf{e}_2.$

Domanda 7 In un atto di moto rigido, dove \mathbf{v}_O è la velocità del punto O ed $\boldsymbol{\omega}$ la velocità angolare, la potenza complessiva W di un sistema di forze di risultante \mathbf{R} e momento risultante \mathbf{M}_O rispetto ad O ha la seguente espressione:

$W = \mathbf{v}_O \cdot \mathbf{R} + \boldsymbol{\omega} \cdot \mathbf{M}_O$
 $W = \frac{1}{2}\mathbf{v}_O \cdot \mathbf{R} + \frac{1}{2}\boldsymbol{\omega} \cdot \mathbf{M}_O$
 $W = \boldsymbol{\omega} \cdot \mathbf{R} + \mathbf{v}_O \cdot \mathbf{M}_O$
 $W = \mathbf{v}_O \wedge \mathbf{R} + \boldsymbol{\omega} \wedge \mathbf{M}_O$

Domanda 8 Sia \mathcal{F} un sistema di forze attive applicate in diversi punti del sistema. Quale delle seguenti affermazioni è corretta?

- Se il risultante di \mathcal{F} è nullo, esiste l'asse centrale del sistema \mathcal{F} .
 Se il momento del sistema \mathcal{F} rispetto ad un polo O è nullo, esiste una retta passante per O rispetto ai punti della quale il momento del sistema \mathcal{F} è nullo.
 Se il trinomio invariante del sistema \mathcal{F} è nullo, esiste sempre una retta passante per O rispetto ai punti della quale il momento del sistema \mathcal{F} è nullo.
 Se il trinomio invariante del sistema \mathcal{F} è nullo, il risultante del sistema \mathcal{F} è nullo.

